l'Ingénieur



# Gouverne de profondeur d'un airbus

Savoirs et compétences :

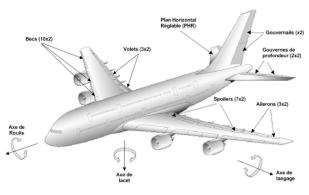
Le TP sera réalisé avec SCILAB et le module xcos. Sur certaines machines, il est nécessaire d'installer le module CPGE. Pour cela, dans la console, saisir l'instruction suivante: atomsInstall("CPGE").

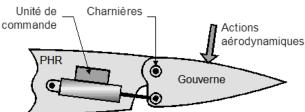
1

Relancer ensutite scilab et ouvrir le fichier ModeleNC.

## Présentation du système

On se propose d'étudier la réalisation de la fonction « Asservir en position la gouverne de profondeur ». On se limitera à l'asservissement en position de la servocommande d'une gouverne intérieure.



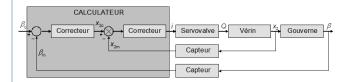


Nous allons seulement étudier l'asservissement en position de la tige du vérin (c'est-à-dire la première boucle d'asservissement) dont le cahier des charges est le suivant.

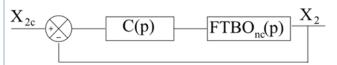
Asservir en position	la tige du vérin
----------------------	------------------

Exigence	Niveaux
Marge de phase	≥60°
Marge de gain	10 dB
Ecart de position	$\varepsilon_p = 0 \mathrm{mm}$
Ecart de traînage pour	$\varepsilon_T < 0.2 \mathrm{mm}$
une consigne $x_{2c}(t) =$	
0,1 <i>t</i>	
Temps de réponse à 5%	$tR_{5\%} < 0.045 \mathrm{s}$
(échelon)	
Dépassement (échelon)	D% < 5%

La chaîne d'énergie qui permet de modifier l'inclinaison de gouverne de profondeur est composée d'une servovalve comme actionneur et d'un vérin comme effecteur. Comme le montre la figure suivante, il y a deux boucles d'asservissement pour asservir en position la gouverne de profondeur. On note i l'intensité alimentant la servovalve, Q le débit alimentant le vérin,  $\beta$  l'inclinaison des gouvernes par rapport au PHR et  $x_2$  la position de la tige du vérin.



On modélise cet asservissement par le schéma bloc suivant.



C(p) est la fonction de transfert du correcteur,  $FTBO_{nc}(p)$  est la fonction de transfert de la FTBO non



corrigée:

$$FTBO_{nc}(p) = \frac{0,01}{p\left(1 + \frac{2 \cdot 0,0032}{161,7}p + \frac{p^2}{161,7^2}\right)}.$$

Les questions seront traitées de manière analytique en TD puis en utilisant Scilab en TP.

## Système non corrigé

**Question** 1 Déterminer les niveaux des 6 critères du cahier des charges. Conclure.

Objectif L'objectif du TP (TD) est de trouver les caractéristiques d'un correcteur qui permet de valider le cahier des charges.

## Action proportionnelle

On choisit d'utiliser un correcteur proportionnel dont la fonction de transfert est  $C(p) = K_p$ .

**Question** 2 Trouver la plus grande valeur de  $K_p$  qui permet de vérifier les marges de stabilité.

**Question 3** Expliquer pourquoi l'écart de position (ou écart statique) ne dépend pas de la valeur de  $K_p$ .

**Question** 4 Trouver la plus grande valeur de  $K_p$  qui permet de vérifier l'écart de trainage. Conclure.

**Question** 5 Faire un bilan, dans un tableau, de l'influence de  $K_p$  (pour  $K_p > 1$ ) sur les 3 performances : stabilité, précision et rapidité. Quelles sont les performances qui vont ensemble et celles qui sont antagonistes?

**Question** 6 Un correcteur proportionnel suffit-il à vérifier le cahier des charges?

#### Action intégrale

On choisit d'utiliser un correcteur intégral dont la fonction de transfert est  $C(p) = \frac{K_I}{p}$ .

**Question** 7 Faire un bilan, dans un tableau, de l'influence de la présence d'un correcteur intégral sur les 2 performances : stabilité et précision.

### Action dérivée

On choisit d'utiliser un correcteur dérivé dont la fonction de transfert est  $C(p) = K_D p$ .

**Question** 8 Faire un bilan, dans un tableau, de l'influence de la présence d'un correcteur dérivé sur les 2 performances : stabilité et précision .

#### Correcteur à avance de phase

On choisit d'utiliser un correcteur à avance de phase dont la fonction de transfert est  $C(p) = \frac{K(1+aTp)}{1+Tp}$  avec a>1.

**Question** 9 Déterminer les paramètres du correcteur à avance de phase pour vérifier le critère de stabilité.

## Correcteur à retard de phase

On choisit d'utiliser un correcteur à retard de phase dont la fonction de transfert est  $C(p) = K \frac{1+Tp}{1+bTp}$  avec b > 1.

**Question 10** Déterminer les paramètres du correcteur à retard de phase pour vérifier le critère de précision sans impacter la stabilité du système.

#### **Correcteur PID**

Afin de profiter des avantages des trois actions précédentes, on utilise un correcteur Proportionnel-Intégral-

Dérivé: 
$$C(p) = K_p + K_D p + \frac{K_I}{p} = K \frac{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}{p}$$
.

**Question 11** Que dire sur les critères de précision du cahier des charges avec ce correcteur.

**Question 12** En faisant varier K,  $\xi$  et  $\omega_0$ , observer leur influence sur la rapidité (bande passante de la FTBF).

Afin de vérifier le critère sur la marge de gain on va trouver des paramètres pour que la phase de la FTBO soit toujours supérieure à -180°...

**Question 13** Quel est l'influence de K,  $\xi$  et  $\omega_0$ , sur la phase de la FTBO?

**Question 14** Trouver un couple de valeur de K et  $\omega_0$  permettant de vérifier le cahier des charges : proposez une méthodologie.

#### Correcteur « compensateur »

On choisit un correcteur, réalisable numériquement, de fonction de transfert :  $C(p) = K_c \frac{N(p)}{D(n)} =$ 

$$K_c \frac{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}{1 + \frac{2\xi_c}{\omega_c} p + \frac{p^2}{\omega_c^2}}.$$
 Caractéristiques du correcteur :

- le gain  $K_c$  ďu correcteur est choisi égal à 50;
- le facteur d'amortissement  $\xi_c$  est choisi égal à 0,7;
- le numérateur N(p) de C(p) est choisi égal au terme du second ordre du dénominateur de la fonction H(p).

**Question 15** *Justifier les choix de la valeur du gain de boucle K\_c et celle du facteur d'amortissement*  $\xi_c$ .

**Question 16** Donner la nouvelle expression de la FTBO. Expliquer le nom de ce correcteur.

**Question 17** *Que vaut la phase de la FTBO pour*  $\omega_c$  ? *Pour quelles valeurs de*  $\omega_c$  *le système est-il instable*?

**Question 18** Donner la valeur de  $\omega_c$  qui permet de vérifier la marge de phase de 60°.